This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

GRINDING WH	HEEL AND ITS MANUFACTURE	(3)			
Patent Number: Publication date: Inventor(s): Applicant(s):: Requested Patent:	JP10337669 1998-12-22 TODAKA HIDEHIRO; SAWAGUCHI MASAHARU; YOSHIDA HIDEO; ANDO TOSHIHIRO GIFU PREF GOV; ANDO MICHIHIRO JP10337669 IT. JP19970147861 19970605				
Equivalents:		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
PROBLEM TO BE SOLVED: To improve the density and to secure the strength by increasing the dispersing property and the conformity of the abrasive grain to allow to suppress a grinding burn, a blinding, a scratch, and the tike, in the grinding, the rubbing, the polishing, and the like. SOLUTION: In this grinding wheel, the whole body is composed only of sintered bodies of minute inorganic abrasive grains 0.02 to 2 μ m, and no binder SOLUTION: In this grinding wheel, the whole body is composed only of sintered bodies of minute inorganic abrasive grains 0.02 to 2 μ m, and no binder solution. In this grinding wheel, at first, a sturry is manufactured by adding the cesium oxide powder the alumina pow added practically. As the manufacturing method of this grinding wheel, at first, a sturry is manufactured by adding the cesium oxide powder the alumina pow added practically. As the manufacturing method of this grinding wheel, at first, a sturry is manufactured by adding the cesium oxide powder the alumina pow added practically. As the manufacturing method of this grinding wheel, at first, a sturry is manufactured by adding the cesium oxide powder the alumina pow added practically. As the manufacturing method of this grinding wheel, at first, a sturry is manufactured by adding the cesium oxide powder the alumina pow added practically. As the manufacturing method of this grinding wheel, at first, a sturry is manufactured by adding the cesium oxide powder the alumina pow added practically. As the manufacturing method of this grinding wheel, at first, a sturry is manufactured by adding the cesium oxide powder the alumina pow added practically. As the manufacturing method of this grinding wheel, at first, a sturry is manufactured by adding the cesium oxide powder the alumina pow added practically. As the manufacturing the principal program oxide powder the alumina powder					
water volume, and	the like, depending on the object using the grinding wheel. I did allowed a transfer of the state of the stat	is, the dispersing agent, the			

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公閱番号

特開平10-337669

(43)公開日 平成10年(1998)12月22日

(51) Int CL* B 2 4 D	3/00	設別記号 3 2 0 3 4 0	F I B 2 4 D	3/00	320A 340
	3/02	3.40	•	3/02	Z

審査請求 有 請求項の数3 OL (全 5 頁)

	·	
(21)出顧番号	特謝平9-147861	(71)出題人 391016842
4-7,		岐阜県
(22)出顧日	平成9年(1997)6月5日	岐阜県岐阜市蘇田南2丁目1番1号
(22) (DIBLE)		(71)出題人 597079005
		安藤 通廣
		岐阜県土岐市下石町2005番地 岐阜製延内
•		(72) 発明者 戸高 荣弘
		岐阜県多治見市下沢町 4 -41-2
		(72)発明者 澤口 正治
		岐阜県多治見市明和町4-5-651
		(72)発明者 吉田 英穂
		愛知県春日井市白山町 2 —16 —16
		(74)代理人 弁理士 図田 博宜
		最終頁に続く
		1

(54) 【発明の名称】 砥石及びその製造方法

(57)【要約】

【課題】 砥粒の分散性や均一性を高めることにより、 密度を向上させ、強度を確保することができ、研削、研 磨、ポリッシング等において、研磨焼け、目詰まり、ス クラッチ等を抑制できる砥石及びその製造方法を提供す る

【解決手段】 砥石は、砥石全体が0.02~2μmの 散細な無機砥粒の焼成体のみで構成されていて、結合剤 が実質的に無添加のものである。この砥石の製造方法と しては、まず酸化セリウム粉末、アルミナ粉末、水及び 分散剤としてポリカルボン酸アンモニウム塩を加えてス ラリーを作製する。得られたスラリーを鋳込成形法又は 加圧成形法等で所定形状に成形後、乾燥、焼成する。こ のとき、砥石を使用する対象物ごとに砥粒、分散剤、水 量等の条件をコントロールすることが望ましい。さら に、必要に応じて、有機物粒、炭素粒、有機溶媒等の添 加を行ってもよい。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 無機砥粒の焼成体のみにより構成した砥石.

【請求項2】 前記無機砥粒の粒径が0.02~2μm の場合における収縮率を2.5%以下に設定した請求項 1に記載の砥石。

【請求項3】 焼成により消失する分散剤を含有する無 概配粒を鋳込成形法又は加圧成形法により所定形状に成 形し、その成形物を乾燥後、焼成する砥石の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】この発明は、多種類の研削、 研磨又はポリッシングの対象物に使用することを目的と した砥石及びその製造方法に関するものである。

[0002]

【従来の技術】半導体の素材として使用されるシリコンウエハー等の表面研磨やポリッシングには無機低粒そのものを供給する、いわゆる遊離砥粒による方法が行われている。また、その他の研削や研磨には、結合剤(バインダー)により無機砥粒を固定化した固定砥石による方法が行われている。この固定砥石には例えば、溶酸アルミナ、炭化ケイ素等の無機砥粒を長石等の無機質の結合剤により1300℃以下で焼成したビトリファイド砥石と、無機砥粒をフェノール樹脂等の有機質の結合剤により300℃以下で結合したレジノイド砥石と、金属を結合剤に用いてダイヤモンドや立方晶窒化ホウ素(cBN)を焼成した砥石とに分けられる。

【0003】これらの方法は、常に対象物に適した仕上 げ精度、経済性等を考慮して最適条件を見出すための検 計がなされてきた。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところが、前記遊離砥粒による方法においては、表面研磨やポリッシングの際、砥粒が容易に流れ出すことから、砥粒の使用量が多いといった経済的見地からの問題、研磨を行った際に生ずる砥粒の飛散等の職場環境の問題、濁度の高い廃水の清澄化という廃水処理における問題といった種々の問題があった。

【0005】一方、従来の固定低石は砥粒が結合剤を介して固定状態で形成されていることから、その結合剤による目詰まりや研密焼けが多い。さらに、無機物や有機物等の結合剤による固定砥石の製造においては、超微粉砥粒(0.02~15μm)を使用する場合砥粒の均分散化が極めて困難である。つまり、硬い砥石を製造する場合、結合剤が多く必要とされ、相対的に砥粒が少なくなって砥粒の分散性が低下する。また、砥粒が微粉の場合、結合剤の粒径が低粒の粒径より大きくなって砥粒の粒子間に結合剤が介在する構造を取り得ず、砥粒の機能を実質的に果たすことができなくなる。その上、異なる種類の砥粒の粉末の調合においては均一に混合しにく

く、乾燥収縮率が大きい。しかも、砥粒粉末と結合剤の 混合に際しても結合剤の使用量が多いなどという問題が あった。

【0006】加えて、これら従来の方法によって製造した砥石は、研削又は研磨が施された被研磨物の表面に研磨協が付くスクラッチ、削り屑が砥石使用面に熔着して研削能力が低下する目詰まり及び砥石の目がつぶれる研磨焼け等が発生するという問題があった。

【0007】この発明は、このような従来技術に存在する問題に着目してなされたものである。その目的とするところは、砥粒の分散性や均一性を高めることにより、密度を向上させ、強度を確保することができ、研削、研磨、ポリッシング等において、研磨焼け、目詰まり、スクラッチ等を抑制できる砥石及びその製造方法を提供することにある。

【0008】この発明のその他の目的は、研削、研磨工程において、精度の向上、より高度な鏡面化、砥粒の飛散を減少させて作業環境の向上を達成することができるとともに、製造コストの低減を図ることができる砥石及びその製造方法を提供することにある。

[0009]

【課題を解決するための手段】上記の目的を達成するために、請求項1に記載の発明の砥石は、無機砥粒の焼成体のみにより構成したものである。

【0010】請求項2に記載の発明は、請求項1に記載の砥石において、収縮率を1.0%以下に設定したものである。請求項3に記載の発明の砥石の製造方法は、焼成により消失する分散剤を含有する無機砥粒を鋳込成形法又は加圧成形法により所定形状に成形し、その成形物を乾燥後、焼成するものである。

[0011]

【発明の実施の形態】以下、この発明の実施形態について詳細に説明する。砥石は、実質上無機砥粒の焼成体のみにより構成されている。この砥石の製造方法は、まず、研削、研磨又はポリッシング対象物との適合性を考慮して選択された無機砥粒原料に対し、水及び分散剤又はアルコール、キシレン等の有機溶剤と分散剤が添加されて、砥粒が分散状態にあるスラリーが作製される。なお、ボリッシングは、鏡面研磨などの研磨精度の高い研磨をいう。

【0012】このスラリーは、ボールミルを使用して混合、授梓され、スラリー中の無機砥粒粒子が均一に分散化される。そして、スラリーは、真空状態において脱気、授梓後、鋳込成形法又は加圧成形法で所定形状に成形される。次いで、その成形物は、乾燥された後、焼成により形状が固定化され、所望とする砥石が製造される。

【0013】前記砥石に使用される無機砥粒原料は、研削、研磨又はポリッシング対象物との適合性を考慮して 選択される。具体的には、ダイヤモンドをはじめとし、 炭化ホウ素 (B₄ C)、立法晶窒化ホウ素 (c BN)、 窒化ホウ素 (BN)、炭化チタン (TiC)、ホウ化チ タン (TiB)、酸化アルミニウム (Al₂ O₃)、酸 化チタン (TiO₂)、炭化ジルコニウム (ZrC)、 炭化ニオブ (NbC)、炭化タンタル (TaC)、炭化 クロム (Cr₃ C₂)、窒化ケイ素 (Si₃ N₄)、酸 化ジルコニウム (ZrO₂)、窒化アルミニウム (Al N)、窒化タンタル (TaN)、酸化ケイ素 (Si O₂)、酸化イットリウム (Y₂ O₃)、炭化ケイ素 (SiC)、酸化第2鉄 (Fe₂ O₃)、酸化セリウム (CeO₂)、酸化バリウム (BaO)、酸化クロム (CrO₂)及び骨灰 (3CaO·P₂ O₅)等が挙げ られる。

【0014】無機砥粒原料はこれらの化合物のうちから1種又は2種以上が適宜選択して使用される。この場合、酸化セリウム、酸化イットリウム等の希土類元素を含有していることが、得られる砥石が比較的軟らかく、研磨対象物を傷付けるおそれが少ないために望ましい。この無機砥粒原料の粒径は、0.02~15μmの超微粉から微粉に相当する範囲内であることがポリッシングなどを行うために望ましい。

【0015】前記分散剤は、砥粒を分散させて安定なスラリーを作るために、ポリカルボン酸アンモニウム塩を主成分とするものが好ましく用いられる。分散剤の添加量は、研削、研磨ポリッシング対象物に対応させて変更される。なお、この分散剤は、焼成時、550℃付近で消失する。

【0016】前記水の添加量は、研削、研磨又はポリッシング対象物に対応させて、スラリー中に10~30重量%の範囲内で調整される。前記ボールミルは、スラリーの混合、撹拌のために使用される。このとき、ボールミルの条件は、無機砥粒粒子の均一分散、流動性及び成形時の密度を考慮し、ボールの材質、径、重量等が選択される。

【0017】前記鋳込成形法は、溶媒を10~30重量%含有するスラリーを使用し、石膏型を用いて成形する方法である。前記加圧成形法は、溶媒10~30重量%に仕上げられたスラリーに対して、さらに30~55重量%の濃度になるまで溶媒で希釈し、圧縮性又は加圧作業性の向上と、生強度、焼結体強度の向上を図るための消泡剤、滑剤、保型剤等が添加される。これらを混合攪拌後にスプレードライヤーにて150~230℃で数秒間加熱乾燥することにより、造粒が行われる。その後、それら顆粒を成形型に入れ、50~1000㎏/cm²の範囲の圧力で加圧することにより、所望形状の成形物が得られる。この加圧成形法においては、大型のものの生産が容易でないため、通常は、鋳込成形法により成形作業を行う。

【0018】前記乾燥方法としては、成形物から水分を除去するため、トンネル窯の排ガス、赤外線、高周波等

の熱源により、箱体、トンネル式、通気バンド式の乾燥 機を使用して行われる。

【0019】前記焼成方法は、成形物を仮仕上げ後、 $600\sim1800$ ℃まで $5\sim48$ 時間で昇温し、さらに同温度で $1\sim10$ 時間保持し、焼成させるものである。実施形態における砥石は、シリコンウェハー、フェライト、サファイヤ等のボリッシングに好適に使用される。その場合、無機砥粒としては、酸化セリウム(CeO_2)、酸化ケイ素(SiO_2)、炭酸バリウム($BaCO_3$)、酸化チタン(TiO_2)及び酸化アルミニウム(Al_2O_3)等の1種又は2種以上が適宜選択して使用される。また、焼成温度は $600\sim1200$ ℃の範囲に設定される。

【0020】以上のようにして製造される砥石は、従来の結合剤を含有していないことから、その収縮率、すなわち焼成前の成形物の重量に対する焼成後の砥石の重量の比率は、砥粒の粒径が0.02~2μmの場合、2.5%以下という小さい値に設定される。また、砥粒の粒径が2~15μmの場合、1.0%以下というさらに小さい値に設定される。このように、砥石の収縮率が小さいため、所定形状に成形された砥石の形状を維持することができる。

【0021】以上のように、この実施形態によれば、次 のような効果が発揮される。

- 実施形態の砥石においては、焼成後に残存する結合 剤を使用せず、焼成により消失する分散剤を使用して無 機砥粒が均一に分散される。このため、得られる砥石は 実質上無機砥粒の焼成体のみで形成され、密度が高く、 必要な強度を確保することができる。従って、対象物に 対応した無機砥粒を選択することにより、研磨時におけ る砥石の目がつぶれる研磨焼け、目詰まり及び砥石によ る引っ掻き傷であるスクラッチの発生を大幅に減少させ ることができる。
- ・ 実施形態の砥石においては、無機砥粒が焼成後に残存する結合剤により結合されるものではなく、無機砥粒が互いに結合して固定化した状態になっていることから、研磨作業を行う場合に砥粒の飛散を減少させることができ、その周辺の環境を清浄に保つことができる。
- 実施形態の砥石においては、上記のように無機砥粒が互いに結合して固定化した状態になっていることから、砥石の摩耗が少なく、結果として砥石の消費量を削減でき、製造コストの低減を図ることができる。
- ・ 実施形態の砥石においては、原料の調整、焼成温度 等を制御することにより、得られる砥石を所望の吸水性 や、硬さに調整できる。
- ・ 実施形態の砥石においては、微粉末の無機砥粒を使用したり、異なった種類のスラリーを混合したりすることにより、使用目的に合った組成や種類を有する新しいスラリーを作製することができる。
 - 実施形態の砥石においては、特に微粉末の無機砥粒

すなわち粒径が0.02~2μmの場合、収縮率を2.5%以下という小さい値に設定でき、粒径が2~15μmの場合、収縮率を1.0%以下というさらに小さい値に設定できる。このため、砥石を所定の形状に成形できるとともに、その形状を長期間にわたって維持することができる。

- 実施形態の砥石においては、焼成により消失する分 散剤により流動性の極めて良いスラリーを得ることがで きるため、無機砥粒粒子のうち大きなものが粒子相互の 摩擦により順次微粒子になる。そのため、鋳込成形時 に、最密充填に極めて近い状態の成形体を得ることがで きる。
- ・ 実施形態の砥石においては、無機砥粒粉末が均一に 分散するとともに、微細であることにより、砥石の密度 をより高く、焼成温度により硬さ及び強度を研磨対象物 に応じて適切に調整することができる。
- ・ 実施形態の砥石においては、緻密な焼結体を容易に 得ることができるとともに、焼成工程において、一般的 な焼成後の硬さは昇温や保持時間により自由に制御する ことができる。
- ・ 実施形態の砥石は、吸水率を5~40%、見掛け気 孔率を5~60%、好ましくは20~60%の範囲に設 定することができ、さらに多孔質の砥石を必要とする場 合には、使用する原料の種類により吸水率を高めること が可能で、吸水性を有する砥石として有用である。

[0022]

【実施例】以下、実施例により、前記実施形態をさらに 具体的に説明する。

(実施例1) 平均粒径0.6μmの酸化アルミニウム (A12O3) 粉末8320gに蒸留水1680g、ポリカルボン酸アンモニウム塩を主成分とする分散剤(中京油脂製 セルナD-305)60g、さらに直径5mのジルコニア(ZrO2)ボール6920gを加えたものを、10リットルのポリエチレン製ボールミル容器に入れた。これを、48時間混合、撹拌し、さらに真空で脱気及び撹拌を行いスラリーを作製した。

【0023】このスラリーの粘度を、東京計器(株)の B型粘度計で測定したところ(測定時の温度15.6 ℃)、見掛け粘度が1100cpsで、pHは9.17 であった。

【0024】さらに、得られたスラリーを石膏型(65×65×6.8cm)を用いて鋳込成形を行った。これを、乾燥後、1000℃まで14時間で昇温し、さらに同温度で1時間保持する方法で焼成した。

【0025】このとき、焼成による収縮率は、わずか 0.3%以下で、焼成体の嵩比重は2.584、見掛け 気孔率は33.3%、吸水率は12.8%となり、良好 な特性を有する砥石を作製することができた。

(実施例2)平均粒径0.9μmの酸化セリウム (CeO₂) 粉末3225gに対して、平均粒径0.6μmの

酸化アルミニウム (Al₂O₃) 粉末1075g、蒸留水700g、ポリカルボン酸アンモニウム塩を主成分とする分散剤 (中京油脂製 セルナD-305) 40g、 直径の5軸ジルコニア (ZrO₂) ボール5100gを加えたものを、5リットルのポリエチレン製ボールミル容器に入れた。これを、48時間混合、撹拌を行いスラリーを作製し、真空で脱気、撹拌した。

【0026】実施例1と同様の方法でスラリーの粘度を 測定した結果、見掛け粘度440cps、pHは9.5 0であった(測定温度16℃)。このスラリーを実施例 1と同様にして、鋳込成形を行った。次いで、乾燥後、 900℃まで14時間で昇温し、さらに同温度で1時間 保持する方法で焼成した。その結果、砥石の収縮率は 0.22%以下、嵩比重3.601、見掛け気孔率3 5.28%、吸水率は9.70%となった。

(実施例3) 平均粒径0.9μmの酸化セリウム(CeO2) 粉末3225gに対して、平均粒径0.6μmの酸化アルミニウム(Al2O3) 粉末1075g、蒸留水700g、ボリカルボン酸アンモニウム塩を主成分とする分散剤(中京油脂製 セルナロー305)37g、直径5mmのジルコニア(ZrO2)ボール5100gを加えたものを、5リットルのボリエチレン製ボールミル容器に入れた。これを48時間混合、攪拌を行いスラリーを作成した。さらに、真空で脱気及び攪拌した。

【0027】このスラリー (見掛け粘度1300cps、pHは9.37、測定温度14℃) に対して、胡桃 (くるみ) 競粒 (平均粒径120μm) 500gを添加、混合したものを、さらに真空で脱気、撹拌後、鋳込成形した。

【0028】得られた成形体を乾燥後、900℃まで1 4時間で昇温し、さらに同温度で1時間保持する方法で 焼成したところ、収縮率は0.25%以下、嵩比重1. 993%、見掛け気孔率44.90%、吸水率は21. 90%の砥石が得られた。

【0029】従って、有機物としての胡桃競粒を混合することにより、吸水率を自由にコントールできることが実証できた。なお、確認的実験として、従来のラッピングマシンに各実施例の砥石を取付け、前処理加工で1.0 S表面粗さに仕上げた、サファイヤ、シリコンウエハー、フェライトの各製品を、通常の条件で研磨を行った。その結果、表面粗さ(Ra)が3nm程度と細かくなり、極めて高精度の研磨が行えることを確認した。【0030】なお、前記実施形態を次のように変更して具体化することも可能である。

前記分散剤として、ポリアクリル酸のアンモニウム 塩、ポリマレイン酸のアンモニウム塩等を使用すること。

【0031】これらの分散剤を使用すれば、無機砥粒を 均一に分散させることができると同時に、焼成後には消 失させることができる。さらに、前記実施形態より把握 される技術的思想について以下に記載する。

· 前記無機砥粒の粒径が2~15μmである請求項1 に記載の砥石。

【0032】このように構成した場合、砥石を前加工用 や一般研磨用の砥石として好ましく使用することができる。

・ 前記無機砥粒の粒径が0.02~2μmである請求 項1に記載の砥石。

【0033】このように構成した場合、従来の研磨用砥石よりも、極めて高精度の研磨を行うことができ、鏡面研磨用の砥石として好適である。

前記無機砥粒は希土類元素を含有するものである請求項1又は請求項2に記載の砥石。

【0034】このように構成した場合、得られる砥石の 密度や強度等の性能を研磨対象物に適切に対応させることができる。

・ 前記分散剤は、ポリカルボン酸アンモニウム塩を主成分とするものである請求項3に記載の砥石の製造方法。

【0035】このように構成した場合、砥粒を均一に分 散することができ、砥石を効率良く製造することができ る。

前記無機砥粒を2種以上で構成した請求項1又は請求項2に記載の砥石。

【0036】このように構成した場合、各無機砥粒の性能を補完でき、目的に合った性能を備えた砥石を得ることができる。

[0037]

【発明の効果】以上詳述したように、この発明によれば 次のような効果を奏する。請求項1に記載の発明の砥石 によれば、砥粒の分散性や均一性を高めることにより、 密度や強度を向上させることができ、研削、研磨等にお いて、研磨焼け、目詰まり、スクラッチ等を抑制するこ とができる。さらに、研削、研磨工程において、精度の 向上、より高度な鏡面化、砥粒の飛散を減少させて作業 環境の向上を達成することができるとともに、製造コストの低減を図ることができる。

【0038】請求項2に記載の発明の砥石によれば、収縮率を2.5%以下に設定したことから、砥石を所定の形状に容易に形成することができるとともに、その形状を保持することができる。

【0039】さらに、請求項3に記載の発明の砥石の製造方法によれば、鋳込成形法又は加圧成形法等で成形し、焼成により固定化するため、砥粒の使用量、職場環境、排水処理といった問題を解決することができるとともに、所望の性能を有する砥石を容易に製造することができる。

フロントページの続き

(72)発明者 安藤 俊広 岐阜県土岐市下石町2388-1